19日本国特許庁

公開特許公報

¹⁰ 特許出順公開 昭52—91563

① Int. Cl².C 10 B 49/10C 10 B 53/00

識別記号

❸日本分類 92(7) A 0 17 B 3 庁内整理番号 6766—34 6946—46 ❸公開 昭和52年(1977)8月2日

発明の数 1 審査請求 有

(全 4 頁)

◎有機性固形物質の熱分解装置

②特

質 昭51—7561

❷出

額 昭51(1976)1月28日

⑫発 明 者 小室武勇

日立市幸町3丁目1番1号株式 会社日立製作所日立研究所内 @発明者斎藤幸雄

日立市幸町3丁目1番1号株式会社日立製作所日立研究所内

同

岡田一成 日立市幸町3丁目1番1号株式

会社日立製作所日立研究所內

砂出 顧 人 工業技術院長

明 編 書

発明の名称 有機性脳形物質の熱分解装置 特許請求の範囲

1.無數条状制で郵分解するソーンと、有機性固形 物質の熱分解によって生成する炭化物を過剰空気 によって燃焼するソーンを有する一体の複動床分 解炉を設け、液動床分解炉は整置を上、上下可 を仕切り板で二分割し、仕切り板の一方の流動床 がの流動化ガスは前配物質の熱分解生成ガスを での流動化ガスは前配物質の熱分解生成ガスを よって行をう有機性固形物質の熱分解 毎世におい で、熱分解ソーンの振動化部等模を燃促ソーン で動化部容質より小さく構成し、かつ燃焼ソーン 部に有機性固形物質を供給する装置を被けたこと を特数とする有機性固形物質の熱分解基置。 発明の詳細な観明

本発明は、有機性固形物質の無体液動脈を用い た熱分解製量に関する。有機性固形物質を熱分解 し生成物としてオイル、ガス状物を得る目的の熱 分解法は指々の形式がある。本発明の目的は有機 m

そこで本来明では両速度のギャップをできるだけ少なくするように、熱分解ソーンと燃焼ソーンでの滞留 時間を変化させるととによっておきない。すなわち燃焼ソーンの滞留時間を熱分解ソーンの滞留時間の2~3 倍になるように関助化部の容談を変化させるととによって熱パランス上から操作範囲を広くするようにしまた。負荷変動に対処するため。本面動床の燃焼ソーンにも有機性回形物質を供給できるようにし

 特別四52-91563 ②

た結果、広範を熱分解が行をえる機能効果を採択した。

有機性固形廃棄物を熱分解し、熱分解熱源は前 記有機固形原棄物の熱分解によつて生成する從化 物を主として燃焼させ、その燃焼料を維体を動床 の熱媒体により拡散移動させ有機性廃棄物を熱分 解するプロセス方式である。本発明は有機性過形 廃棄物の熱分解によつて生成するガス状物中に望 素の含有を魅力減少させ、高カロリの生成ガス状 物を得ることを目的としており、この目的のため に有砂性国影緊架物の熱分解ソーンと燃焼ゾーン を一名の祝勤床で別々に行をわせ。燃焼ゾーンで の燃焼船は張幽床内の弟群体により拡散移動させ 有機固形誕星物の熱分解の反応熱として供与する 方法である。有機性顕形魔髪物によつて生成する。 炭化物あるいは一部の有機性発展物は熱媒体を通 し、燃焼ゾーンに拡散移動される。ととで吟味さ れなければならぬのは、有機性固形展棄物の熱分 解集産と熱分解に必要を反応熱と有機性固形態業 物の無分解によつて生成した炭化物の燃焼速度と

1 激焼熱である。例へば有機性固形発棄物として都 市どみの可機伽を考えた場合、吟味すべき反応熱 は100~200 kcal/byであるのに対して、 炎化物の燃焼熱は4000~5000kca///4 である ので、1 町の炭化物を完全燃焼させれば他の熱損 矢を考慮しても20~25吋の都市でみを総分解 するととが可能である。しかし、都市どみの熱分 解選座と炭化物の燃焼速度は条件によつても大き く相違するが、2~3倍熱分解速度が早いといえ、 る。条件としては包度、燃焼に必要を職業分圧が 上げられるが、しかしとれらは数定条件によつて 決められてしまうものであるため。これらの速度。 のギャップを転量構造面で修正する必要がある。 十たわち。補智時間によつて両速度の相違を修正 15 することができるので、燃焼ゾーンの帯留時間を 熱分解ゾーンの滞留時間より実質的には2~3倍 大きくできる装置構造とすることによつて可能と

張智辨法的には前述の機能を考慮した一体の説 ** 動床を仕切り並によつて部分解ゾーンと燃焼ゾー

ンに分割する。一方、負荷変動に対して機能熱の 供与が不足することを前提とし、振続ブーンにも 有機性函形物質を随時供給できる機能を迫加した。 代表的装置構造を第1関に示した。100位態分 解ゾーンで、101位機械ブーンである。102 は熱分解ゾーンにおける分散で、103は燃税 ゾーンにおける分散で、103は燃税 メーンにおける分散で、103は燃税 メーンにおける分散である。108は次数 水の導入口であり、106からの生成ガステ循環 利用する。109は燃焼ブーン反動床部への放動 化ガスで主として空気が用いられる。107は主 として炭化物の燃焼排出ガス出口である。104 は熱分解すべき有機性回形物質の供給部である。 105は負荷変動に対処すべき燃焼用の有機性固 形物質の供給部である。

新1回に示す狭証制造を都市ごみの熱分解に適用した場合の実施例を第2回に示した。104。
105から供給される都市ごみ組成は紙。木。ブラステックスが主体であり、その発熱量は乾燥ペースで4000~5000kcs2/均である。100、101の発動床には熱鉄体として約60メッシュ

□ の硅砂が気動化してかり、105の都市どみ供給 量をゼロとし、104からの都市ごみ供給量を 25㎏/1とした。100の旅勤床は160=角 で、101の貨物床は同じく160m角とした。 **仮動床の開動化部は熱分解ゾーンと燃焼ゾーンを** 比較すると約2.7倍の層高を維持した。仕切り収 110は102の分散板上35mにセットした。 定常時には100の策動床部の温度は約470℃。 101の気動床部の温度は約530℃であった。 106の生成ガス組成は h., C., Ch... Caha, CaHa, CaHa, CaHa, Caha, Na、Oa、CO。等であり、その組成からガス の発熱量を放出すると。約1574 kcal/Nm。 となる。生成ガスは106の提路から1の気固分 継器で生成ガスド同伴する彼ബなチャー等を分離 し、関形分はこの流れから回収される。一方、生 成ガスは関略3から4の冷却器によつて冷却され、 6から液状物が回収される。液状物は水、ダール 状物で、メール状物を分類するとブラスチツクス 1 系の発動量の高い油分と、セルロース系のメール。 **

45四四52~91563(3)

状物に分けられる。5の敗れは4の冷却器に用い る冷却水である。冷却された生成ガスは旋路でか らガス循環ポンプで昇圧され、計断9から108と 10の後路に分便し、108の流れは100の流動 床の液動化用ガスとたる。100の流動床の液動化 ガス量は100.101の変動床に入れられる60 メツシュの硅砂の従動化開始速度 unifの5 umi に相当するガス量を供給した。一方10の洗れは 有害ガス等を除去するため21の吸収塔を通し 13の流れから回収され、系外において植々の用 途とされる。20,21の遅れは21の級収塔に かける表収後の流路を示す。一方。101の流動 体の衝動化ガスは109の厳路から空気を供給し 主として炭化物の燃焼ガスは107の流路から 11の気道分離器にかいて、主としてアッシュ分 を使れ12から回収する。 燃料ガスは頻路13 から吸収塔14を通り17の渡れとたる。15、 ・18は14の吸収塔にかける吸収核の風路を示し た。依据17は1Bのガス昇圧ポンプによつて。 昇圧し23の靴れとなり、19の値突から排出さ ェ

· れる。歴史から排出される機能ガスはN。, CO。 が主な成分で、 trace 状態のCo。 C B。, B。 等が確認された。

本発明によれば、燃焼ゾーンにおける帯留時間を大きくすることによって、熱分解によって生成した炭化物は100、101の関節床内で帯留することなく。円層に燃焼が行なわれるようになり、熱分解に必要な反応能の熱量の供与が円滑に行なわれるので、熱分解の温度が安定し、得られる生成ガスのカロリーの均一化が行なわれるようになった。実施例では都市ごみを対象としているが、本発明の熱分解装置は石炭のガス化、遠質袖の軽質化等の熱分解装置においてもその効果は発揮されるものである。

図面の簡単な説明

第1図は本発明の原理構造図。第2図は本発明 の実賃を都市どみの熱分解装置に適用した場合の プロセスフローシートを示す図である。

符号の説明

100 島分解ゾーンの流動床部

101 燃焼ソーンの商動床部 102 熱分解ゾーンの異動床部の分散板 103 燃能ゾーンの貨動床部の分散板 1 0 4 熱分解ゾーンの食癖床部への有物性 遊形物質供給 装置 105 燃焼ゾーンの廃動床部への有機性固 形物質供給委賣 . 106 熱分解生成ガスの出口 1 0 7 燃焼ガスの出口

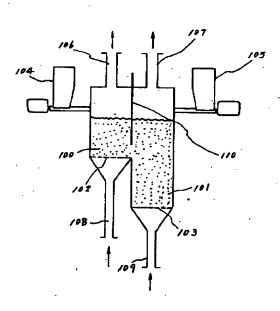
108 生成ガスの導入口

109 望気の等入口

110 任初り板

特許出頭人 工業技術院長 松本敬信

第 1 图



第 2 国

